# **EUROPEAN PATENT OFFICE**

(a)

# **Patent Abstracts of Japan**

**PUBLICATION NUMBER** 

2000015476

**PUBLICATION DATE** 

18-01-00

**APPLICATION DATE** 

29-06-98

**APPLICATION NUMBER** 

10182070

APPLICANT: ISHIKAWA KINZOKU KK;

INVENTOR:

**OZAKI JINICHI:** 

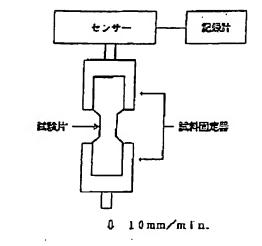
INT.CL.

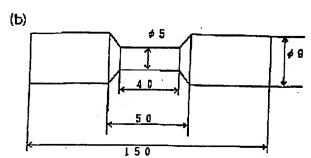
B23K 35/26 C22C 13/00 C22C 13/02

H05K 3/34

TITLE

LEAD-FREE SOLDER





ABSTRACT: PROBLEM TO BE SOLVED: To provide a lead-free solder which is less different from a conventional solder in melting point, wettability and mechanical strength, and whose composition elements can be stably and globally supplied, and available from the cost aspect.

> SOLUTION: A publicly known lead-free solder alloy having the composition consisting of, by mass, 0.5-3.5% Ag, 0.1-1.0% Cu, 0.5-10.0% Bi, and the balance Sn, is hard and brittle, and weak in its mechanical strength. To reinforce its disadvantages, 0.001-0.01% P, and 0.001-0.01% Ni are added to the alloy to improve the mechanical strength.

COPYRIGHT: (C)2000, JPO

#### (19)日本国特許庁(JP)

# (12) 公開特許公報(A)

(11)特許出顧公開番号 特開2000-15476 (P2000-15476A)

(43)公開日 平成12年1月18日(2000.1.18)

(21)出顧番男		<b>特顧平10-182070</b>	(71)出顧人 000198259
			審査請求 未請求 請求項の数6 〇L (全 17 頁)
H05K	3/34	512	H05K 3/34 512C
	13/02		13/02
C 2 2 C	13/00		C 2 2 C 13/00
B 2 3 K	35/26	3 1 0	B 2 3 K 35/26 3 1 0 A 5 E 3 1 9
(51) Int.Cl.		戲別訂号	F I デーマコート*(参考)

(21)出顧番号	特願平10-182070	(71)出顧人 000198259	
		石川金属株式会社	
(22) 出顧日	平成10年6月29日(1998.6.29)	大阪府堺市築港浜寺西町 7番21号	
		(72)発明者 松本 壽夫	
•		大阪府堺市築港浜寺西町 7番21号 石川金	Ż
	•	属株式会社内	
		(72)発明者 村岡 直樹	
		大阪府堺市築港浜寺西町 7 番21号 石川金	2
		<b>属株式会社内</b>	
		(74)代理人 100080827	
		<b>弁理十 石原 晦</b>	

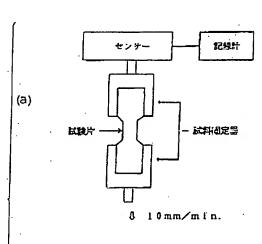
最終頁に続く

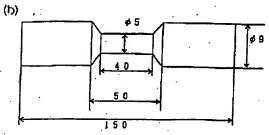
### (54) 【発明の名称】 無鉛はんだ

### (57)【要約】

【課題】 はんだの融点、ぬれ性、機械的強度が従来のはんだと差異がない無鉛はんだを提供する。しかも無鉛はんだの組成元素は、世界的に安定供給でき、コスト面でも入手可能なものを使用する。

【解決手段】 組成は、AgO. 5~3.5質量%, CuO. 1~1.0質量%, BiO. 5~10.0質量%, Sn残部からなる公知の無鉛はんだ合金があるが、この合金は、硬くて脆い性質があり、はんだ付け後の機械的強度が弱い。その欠点を補強するために、上記合金系に、PO.001~0.01質量%を添加すると共に、NiO.001~0.01質量%, 等を添加して機械的強度を改良した。





### 【特許請求の範囲】

【請求項1】組成が、AgO.5~3.5質量%、BiO.5~10.0質量%,CuO.1~1.0質量%,PO.001~0.01質量%,NiO.001~0.01質量%,Snを含むはんだ合金。

【請求項2】組成が、AgO、5~3、5質量%、BiO、5~10、0質量%、CuO、1~1、0質量%、PO、001~0、01質量%、GeO、005~0、05質量%、Snを含むはんだ合金。

【請求項3】組成が、AgO.5~3.5質量%, BiO.5~10.0質量%, CuO.1~1.0質量%, PO.001~0.01質量%, TeO.001~0.01質量%, GaO.01~0.1質量%, Snを含むはんだ合金。

【請求項4】組成が、AgO. 5~3. 5質量%, BiO. 5~10. 0質量%, CuO. 1~1. 0質量%, PO. 001~0. 01質量%, CoO. 001~0. 01質量%, Snを含むはんだ合金。

【請求項5】組成が、AgO.5~3.5質量%, BiO.5~10.0質量%, CuO.1~1.0質量%, PO.001~0.01質量%, CrO.005~0.05質量%, Snを含むはんだ合金。

【請求項6】組成が、AgO.5~3.5質量%, BiO.5~10.0質量%, CuO.1~1.0質量%, Po.001~0.01質量%, CrO.005~0.05質量%, CoO.001~0.01質量%, Snを含むはんだ合金。

#### 【発明の詳細な説明】

## [0001]

【発明の属する技術分野】本発明は、電子機器や電機機器の回路基板上に小型のチップ部品や半導体部品を精度良く実装するために、主として用いられる無鉛はんだに関するものである。

#### [0002]

【従来の技術】無鉛はんだは、従来のはんだで使用している鉛が毒性を有することから、現在それらの産業廃棄物による環境汚染が問題視されてきている。それ故に、このような環境面を考慮した無鉛はんだの要求が高まりつわるが、主に、無鉛はんだは、Sn(スズ)を主成分としているため、従来のはんだに比べて一般的に、融点が高くなり、ぬれ性も若干劣り、機械的強度が低くなる傾向が認められる。

## [0003]

【発明が解決しようとする課題】従来の無鉛はんだは、 Snを主成分としてそのほかにZn, In, Sb, Bi 等の元素を添加して、欠点である高融点、ぬれ性不良、 機械的強度低下を補足している。

【0004】しかしながら、個々の元素は、一長一短があり、たとえば、Znは、大気中で酸化を受けやすくぬれ性も悪くなる。Sbは、若干の毒性を有する元素であ

り、1 nは、産出量が少なく供給に問題を有しコスト高 となる。 又、B i は、S n − B i の共晶組成(融点: 138℃)を作り、熱及び衝撃に弱い。

#### [0005]

【課題を解決するための手段】本発明の無鉛はんだは、 上記課題を解決するため毒性がなく安定供給性も優れているSn-Ag-Cu-Biを基本組成として選定した。そして本願の第1発明〜第6発明は、上記基本構成に次のような組成を添加して構成されている。

【0007】第4発明は、組成が、AgO.5~3.5 質量%, BiO.5~10.0質量%, CuO.1~1.0質量%, PO.001~0.01質量%, Co.0.001~0.01質量%, およびSnを含むはんだ合金に係るものである

【0008】第5元 質量%、Bi0.5~10.0質量%、Cu0.1~ 1.0質量%、PO.001~0.01質量%、Cr 0.005~0.05質量%、およびSnを含むはんだ 合金に係るものである。第6発明は、組成が、Ag0. 5~3.5質量%、Bi0.5~10.0質量%、Cu 0.1~1.0質量%、PO.001~0.01質量、 %、Cr0.005~0.05質量%、Co0.001 ~0.01質量%、およびSnを含むはんだ合金に係る ものである。

【0009】第1発明のはんだ組成において、Agの添加は、溶融温度の低下と機械的特性を改善する効果がある。しかしながら、Ag添加量が0.5質量%未満では、その効果は不十分で、一方3.5質量%超では溶融温度の上昇とコスト高を招きその効果は期待できない。Ag添加量が1.5質量%から2.5質量%において溶融温度の低下と機械的特性を改善する効果が見られるので、最も好ましい。

【0010】Biの添加は、はんだの溶融温度を下げて、部品やプリント基板の熱的損傷を防止し、さらにはんだ付け後の機械的特性を改善する効果がある。しかしながらBi添加量が0.5質量%未満では、その効果は

不十分で、一方10.0質量%超では硬くて脆くなる。 【0011】Cuの添加は、組織をより微細化させ、機械的特性をさらに改善する効果がある。しかしながら、Cu添加量が0.1質量%未満では、その効果は不十分で、一方1.0質量%超では溶融温度の上昇と結晶組織の粗大化により機械的特性を低下させる。Cu添加量が0.5質量%から0.8質量%において組織をより微細化させ、機械的特性をさらに改善する効果が見られるので、最も好ましい。

【0012】Pの添加は、酸化防止と機械的特性を改善する効果がある。しかしながら、P添加量が0.001質量%未満では、その効果は不十分で、一方0.01質量%超では、機械的特性を低下させる。P添加量が0.004から0.006質量%においては、酸化防止効果と機械的特性を改善する効果が見られるので、最も好ましい。

【0013】Ni添加ははんだ組織をより微細化させ、機械的特性を更に改善させるが、Ni添加量が0.00 1質量%未満では、その効果は不十分で、一方0.01 質量%超では溶融温度を急上昇させる。Ni添加量が 0.004から0.006質量%においては、はんだ組織をより微細化させ、機械的特性を更に改善させる効果が見られるので、最も好ましい。

【0014】第2発明のはんだ組成において、Ge添加ははんだ組織をより微細化させ、機械的特性を更に改善させるが、Ge添加量が0.005質量%未満では、その効果は不十分で、一方0.05質量%超では溶融温度を急上昇させる。Ge添加量が0.008から0.012質量%においては、はんだ組織をより微細化させ、機械的特性を更に改善させる効果が見られるので、最も好ましい。

【0015】第3発明のはんだ組成において、Te,G aを添加したのは、より組織の微細化と機械的特性の改善を図ることと酸化防止を目的とする。しかしながら、Te添加量が0.001質量%未満では、その効果は不十分で、一方0.001質量%超では溶融温度が上昇する。Ga添加量が0.01質量%起では溶融温度が上昇する。Te添加量が0.001から0.005質量%においては、はんだ組織をより微細化させ、機械的特性を更に改善させ、酸化防止効果も見られるので、最も好まし

い。Ga添加量が0.01から0.05質量%においては、はんだ組織をより微細化させ、機械的特性を更に改善させ、酸化防止効果も見られるので、最も好ましい。【0016】第4発明のはんだ組成において、Coを添加したのは、より組織の微細化と機械的特性の改善を図ることを目的とする。しかしながら、Co添加量が0.001質量%未満では、その効果は不十分で、一方0.01質量%超では溶融温度が上昇する。Co添加量が0.004から0.006質量%においては、はんだ組織をより微細化させ、機械的特性を更に改善させる効果が見られるので、最も好ましい。

【0017】第5発明のはんだ組成において、Crを添加したのは、より組織の微細化と機械的特性の改善を図ることを目的とする。しかしながら、Cr添加量が0.05質量%未満では、その効果は不十分で、一方0.05質量%超では溶融温度が上昇する。Cr添加量が0.01から0.02質量%においては、はんだ組織をより微細化させ、機械的特性を更に改善させる効果が見られるので、最も好ましい。

【0018】第6発明のはんだ組成において、第5発明のはんだ組成にさらにCoを添加したのは、Crがもっているはんだ組織を微細化する効果と機械的特性の改善する効果をより高めることを目的とする。しかしながら、Co添加量が0.001質量%未満では、その効果は不十分で、一方0.01質量%超では溶融温度が上昇する。Co添加量が0.004から0.006質量%においては、はんだ組織をより微細化させ、機械的特性を更に改善させる効果が見られるので、最も好ましい。【0019】

【発明の実施の形態】実施例として、表1(実施例N o. 1-01~1-24)、表2(実施例No. 2-0 1~2-24)、表3(実施例No. 3-01~3-2 4)、表4(実施例No. 4-01~4-24)、表5 (実施例No. 5-01~5-24)、表6(実施例No. 6-01~6-24)に示す組成のはんだ合金を製作した。

【0020】表1から表6における組成割合いを示す数字は、質量%を示し、また溶融温度は(固相線温度~液相線温度)を示す。

[0021]

【表1】

表 1. 実施例

	#1.1. XCIST1											
No.	\$ n	Ag	Вi	Cu	P	Ni	常也温度 <sup>C</sup>					
1 01	残郎	0.5	0.5	0.1	0.001	0.001	217 ~232					
1-02	秩部	0.5	1.0	0.1	0.001	0.001	212 ~227					
1-03	残部	0.5	20	0.1	0.001	0.001	209 ~222					
1-04	銭部	0.5	5.0	0.1	0.001	0.001	201 ~218					
1-05	残部	0.5	8.0	0.1	0.001	0.001	192 ~214					
1-06	线部	0.5	10.0	0.1	0.001	0.001	178 ~206					
1-07	<b>残部</b>	1.0	0.5	0.4	0.004	0. 004	218 ~232					
1-08	残部	1.0	1.0	0.4	0.004	0.004	213 ~227					
1-09	獎部	1.0	2.0	0.4	0.004	0.004	210 ~222					
1-10	残部	1.0	5. 0	0.4	0.004	0.004	203 ~218					
1-11	残部	1.0	8. 0	0.4	0.004	0.004	194 ~214					
1-12	残部	1.0	10.0	0.4	0.004	0. 004	178 ~208					
1-13	残部	2.0	0. 5	0.6	0.006	0.006	218 ~232					
1-14	残部	2.0	1. 0	0.6.	0.006	0.006	214 ~227					
1-15	残部	2.0	2.0	0.6	0.006	0.006	210 ~222					
1-16	英部	2.0	5. 0	0.6	0.006	0.006	203 ~218					
1-17	残部	2.0	8. 0	0.6	0.006	0.006	194 ~215					
1-18	残部	2.0	10.0	0.6	0. 006	0.006	179 ~207					
1-19	残部	3.5	0.5	1.0	0. 01	0.01	219 ~232					
1-20	残部	3. 5	1.0	1.0	0.01	0. 01	214 ~227					
1-21	残部	3. 5	2.0	1.0	0.01	0. 01	211 ~222					
1-22	残部	3. 5	5.0	1.0	0.01	0.01	205 ~219					
1-23	残部	3. 5	8.0	1.0	0.01	0.01	194 ~215					
1-24	残部	3.5	10.0	1.0	0. 01	0.01	179 ~208					

【表2】

[0022]

表 2. 実施例

No.	Sn	Ag	Вi	Cu	P	Ge	溶腦温度℃
2-01	残都	0.5	0.5	0.1	0.001	0.005	217 ~232
2-02	残部	-0.5	1.0	0.1	0.001	0.005	212 ~227
2-03	銭部	0. 5	2. 0	0.1	0. 001	0.005	209 ~222
2-04	残部	0.5	5. 0	0.1	0. 001	0.005	201 ~218
2-05	残部	0.5	8. 0	0.1	100.0	0.005	192 ~214
2-06	残部	0.5	10.0	0.1	0.001	0.005	178 ~206
2-07	残部	1.0	0.5	0.4	0.004	0.008	218 ~232
2-08	残部	1.0	1.0	0.4	0. 004	0.008	213 ~227
2-09	銭部	1.0	2. 0	0.4	0.004	0.008	210 ~222
2-10	残部	1.0	5. 0	0.4	0.004	0.008	203 ~218
2-11	<b>残部</b>	1.0	8. 0	0.4	0.004	0.008	194 ~214
2-12	残部	1.0	10.0	0.4	0. 004	0. 008	178 ~208
2-13	残部	2.0	0.5	0.6	0.006	0.012	218 ~232
2-14	残部	2.0	1.0	0.6	0.008	0.012	215 ~227
2-15	残部	2.0	2.0	0.6	0.006	0.012	210 ~223
2-16	残部	2.0	5. 0	0.6	0.006	0.012	204 ~219
2-17	残部	2.0	8.0	0.6	0.006	0.012	194 ~215
2-18	残部	2. 0	10.0	0.6	0.006	0.012	179 ~207
2-19	残部	3.5	0.5	1.0	0.01	0.05	219 ~232
2-20	残部	3.5	1.0	1.0	0.01	0.05	215 ~228
2-21	残部	3.5	2. 0	1.0	0. 01	0. 05	211 ~224
2-22.	残部	3.5	5. 0	1.0	0. 01	0. 05	205 ~219
2-23	残部	3.5	8. 0	1.0	0. 01	0. 05	194 ~215
2-24	<b>残部</b>	3. 5	10.0	1.0	0. 01	0. 05	179 ~208

[0023]

表3. 実施例

			表3.	美胞!	74			
No.	Sn	Ag	Bi	Cu	P	Тe	Ga	溶啟温度℃
3-01	銭部	0.5	0.5	0.1	0.001	0.001	0.01	217 ~232
3-02	<b>姨部</b>	0.5	1.0	0.1	0.001	0.001	0.01	212 ~227
3-03	銭邸	0.5	2.0	0. 1	0.001	0.001	0.01	209 ~222
3-04	残部	0.5	5.0	0. 1	0.001	0.001	10.01	201 ~218
3-05	残部	0.5	8. 0	0. 1	0. 001	0. 001	0. 01	192 ~214
3-06	残郎	0.5	10.0	1.0	0.001	0. 001	0. 01	178 ~206
3-07	残部	1.0	0.5	0.4	0.004	0.004	0.04	218 ~232
3-08	癸邮	1.0	1.0	0.4	0.004	0.004	0.04	213 ~227
3-09	残部	1.0	2.0	0.4	0.004	0.004	0.04	210 ~222
3-10	残部	1.0	5.0	0.4	0.004	0.004	0.04	203 ~218
3-11	残部	1.0	8. 0	0.4	0.004	0.004	0.04	194 ~214
3-12	残部	1.0	10.0	0.4	0.004	0.004	0.04	178 ~208
3-13	残部	2. 0	0.5	0.6	0.006	0.006	0.06	218 ~232
3-14	残部	2.0	1.0	0.6	0. 006	0.006	0.06	215 ~227
3-15	残部	2.0	2.0	0.6	0.006	0.006	0.06	210 ~223
3-16	残部	2.0	5.0	0.6	0.006	0.006	0.06	204 ~219
3-17	残部	2.0	8.0	0.6	0.006	6. 43	0.06	194 ~215
3-18	残部	2. 0	10.0	0.6	0.006	0.006	0.06	179 ~207
3-19	發部	3.5	0.5	1.0	0.01	0.01	0.1	219 ~232
3-20	残部	3.5	1.0	1.0	0.01	0. 01	0.1.	215 ~228
3-21	<b>残部</b>	3.5	2.0	1.0	0.01	0.01	0.1	211 ~224
3-22	残部	3. 5	5. 0	1.0	0.01	0.01	0.1	205 ~219
3-23	残部	3. 5	8.0	1.0	0.01	0. 01	0.1	194 ~215
3-24	残邸	3.5	10.0	1.0	0.01	0.01	0.1	179 ~208

[0024]

表 4. 実施例

				. ,	רעו		
No.	Sn	Ag	Bi	Cu	P	Ço	容哉温度で
4 01	銭部	0.5	0.5	0. 1	0.001	0.001	217 ~232
4-02	残部	0.5	1.0	0.1	0.001	0.001	212 ~221
4-03	残部	0.5	2.0	0.1	0.001	0.001	209 ~222
4-04	<b>残部</b>	0.5	5. 0	0.1	0.001	0.001	201 ~218
4-05	携部	0.5	8.0	0.1	0.001	0.001	192 ~214
4-06	抵部	0.5	10.0	.0. 1	0.001	0.001	178 ~206
4-07	残部	1.0	0.5	0.4	0.004	0.004	218 ~232
4-08	残部	1.0	1.0	0.4	0.004	0.004	213 ~227
4-09	残部	1.0	2.0	0.4	0.004	0.004	210 ~222
4-10	残部	1.0	5. 0	0.4	0.004	0.004	203 ~218
4-11	残部	1.0	8. 0	0.4	0.004	0.004	194 ~214
4-12	残部	1.0	10.0	0.4	0.004	0.004	178 ~208
4-13	残部	2.0	0.5	0.6	0.006	0.006	218 ~232
4-14	<b>残部</b>	2.0	1.0	0.6	0.006	0.006	215 ~227
4-15	残部	2.0	2.0	0.6	0.006	0.006	210 ~223
4-16	残部	2.0	5. 0	0.6	0.006	0.006	204 ~219
4-17	残部	2.0	8.0	0.6	0.006	0. 006	194 ~215
4-18	残部	2.0	10.0	0.6	0.006	0.006	179 ~207
4-19	残部	3.5	0.5	1.0	0.01	0.01	219 ~232
4-20	残部	3.5	1.0	1.0	0. 01	0. 01	215 ~228
4-21	残部	3.5	2.0	1.0	0. 01	0.01	211 ~224
4-22	残部	3.5	5.0	1.0	0. 01	0. 01	205 ~219
4-23	残部	3.5	8.0	1.0	0.01	0.01	194 ~215
4-24	残部	3.5	10. 0	1.0	0. 01	0.01	179 ~208

[0025]

【表5】

表5. 実施例

No.	Sn	Ag	Вi	Cu	P	Сr	常融温度℃
5-01	残部	0.5	0.5	0. 1	0, 001	0.005	217 ~232
5-02	残部	0.5	1.0	0. 1	0. 001	0.005	212 ~221
5-03	銭部	0.5	2.0	0. 1	0. 001	0.005	209 ~222
5-04	残部	0.5	5.0	0.1	0.001	0.005	201 ~218
5-05	钱部	0.5	8. 0	0. 1	0.001	0.005	192 ~214
5 06	錢鄉	0.5	10.0	0.1	0.001	0. 005	178 ~206
5 07	残邸	1.0	0.5	0.4	0.004	0. 01	218 ~232
5-08	残邸	1.0	1. 0	0.4	0.004	0. 01	213 ~227
5-09	残部	1.0	2.0	0.4	0.004	0. 01	210 ~222
5-10	残部	1.0	5. 0	0.4	0.004	0. 01	203 ~218
5-11	残部	1.0	8. 0	0. 4	0.004	0. 01	194 ~214
5-12	發部	1.0	10.0	0.4	0.004	0. 01	178 ~208
5-13	<b>赉部</b>	2.0	0.5	0.6	0.006	0.02	218 ~232
5-14	残部	2.0	1.0	0.6	0.006	0. 02	215 ~227
5-15	残部	2.0	2.0	0.6	0.006	0. 02	210 ~223
5-16	<b>残部</b>	2.0	5. 0	0.6	0.006	0. 02	204 ~219
5-17	選都	2.0	8.0	0.6	0.006	0. 02	194 ~215
5-18	残部	2.0	10.0	0.6	0.006	0.02	179 ~207
5-19	残部	3.5	0.5	1.0	0.01	0.05	219 ~232
5-20	残部	3.5	1.0	1.0	0.01	0. 0::	215 ~228
5-21	残郎	3.5	2.0	1.0	0. 01	0. 05	211 ~224
5-22	残部	3.5	5.0	1.0	0. 01	0.05	205 ~219
5-23	銭部	3.5	8.0	1.0	0.01	زا0.0	194 ~215
5-24	残部	3.5	10.0	1.0	0. 01	0.05	179 ~208

[0026]

【表6】

表6. 実施例

No.	Sii	Ag	Bi	Cu	P	Cr.	Со	溶融温度℃
6-01	残部	0. 5	0.5	0.1	0.001	0.005	0.001	217 ~232
6-02	残部	0.5	1.0	0. I	0. 001	0.005	0.001	212 ~227
6-03	<b>残部</b>	0.5	2.0	0.1	0. 001	0.005	0.001	209 ~222
6-04	残邸	0.5	5. 0	0.1	0.001	0.005	0.001	201 ~218
6-05	残部	0.5	8. 0	0. 1	0.001	0.005	0.001	192 ~214
6-06	. 残部	0.5	10.0	0.1	0.001	0.005	0.001	178 ~206
6-07	残部	1.0	0.5	0.4	0.004	0.01	0.004	218 ~232
6-08	<b>残部</b>	1.0	1.0	0.4	0.004	0.01	0.004	213 ~227
6-09	残部	1.0	20	0.4	0.004	0.01	0.004	210 ~222
6-10	残部	1.0	5. 0	0.4	0.004	0.01	0. 004	203 ~218
6-11	發部	1.0	8.0	0.4	0.004	0. 01	0.004	194 ~214
6-12	残部	1.0	10.0	0.4	0.004	0.01	0.004	178 ~208
6-13	残部	2.0	0.5	0.6	0.006	0.02	0.006	218 ~232
6-14	残部	2.0	1.0	0.6	0.006	0.02	0.006	215 ~22.7
6-15	残部	2.0	2.0	0.6	0.006	0.02	0.006	210 ~223
G-16	残部	2.0	5. 0 ·	0.6	0.006	0.02	0.006	204 ~218
G-17	残部	2.0	8. 0	0.6	0. 006	0.02	0.006	194 ~215
6-18	残部	2.0	10.0	0.6	0. 006	0.02	0.006	179 ~207
6-19	残部	3.5	0.5	1.0	0. 01	0.05	0. 01	219 ~232
6-20	残部	3.5	1.0	1.0	0. 01	0.05	0. 01	215 ~228
G-21	残部	3.5	2.0	1.0	0. 01	0. 05	0. 01	211 ~223
6-22	残部	3.5	5. 0	1.0	0. 01	0.05	0.01	205 ~218
6-23	残部	3.5	8.0	1.0	0. 01	0.05	0.01	194 ~215
6-24	残部	3.5	10.0	1.0	0. 01	0.05	0.01	179 ~208

【0027】前記、実施例と比較するための比較例とし

[0028]

て、表7に示す組成のはんだ合金(比較例No. 1~

【表7】

5)を製作し、その溶融温度を測定した。

表 7. 比較例

No.	Sn	Ag	Вi	Cu	溶融温度 (℃)
1	残部	3.5			221~229
2	残邸	1.5	5.0	<u> </u>	205~219
3	残部	1.5		1.0	217~222
4 .	残部	1.5.	5.0	1.0	201~218
5	残部	2.0	7.5	0.5	177~209

【0029】前記、実施例及び比較例について、常温時の引張り試験(測定1)、高温時の引張り試験(測定2)、常温時の破断時間測定によるクリープ試験(測定3)、高温時の抜け落ち時間測定(測定4)、常温時のヤング率(測定5)の測定をおこなった。

【0030】比較例の測定結果を表8に、実施例の測定結果を表9~14に示す。なお、引張強度の単位はkgf/mm²,伸びの単位は%,破断時間及び段落ち時間の単位は時間(Hr)、ヤング率はkN/mm²である。

[0031]

【表8】

表8. 比较例の設定結果

評価	300	K# 1	测定学件2		海淀涂件3	<b>和连续件</b> 4	黄定条件5
No.	SIGNATURE	伸び	引起效	伸び	<b>SECTION</b>	抜落り淵	ヤング半
1	6. 7	21.4	4.8	25.3	9200FLL:	6600ELL	4 0. 2
2	7.6	1 5. 3	5. 3	14.5	9200ELL:	6000ELL	37.8
3	5. 5	27 3	3. 9	29.4	9200FLE	6600FLL:	41.3
4	8. 4	1 6.	5.8	15.8	9200ELL:	6600FLE	3 87
, fs	8.3	1 3. 2	5. 5	14.8	8300	6600ELL	41.6

[0032]

[ 表 9 ]

# 表9. 実施例NO. 1-01~1-24のはんだ合金の特性比較データ

SP 455	測定:	条件1	规定	条件2	副定条件3	測定条件 4	测定条件5
No.	引要強度	伸び	引發強度	伸び	被斯時間	抜落ら時間	ヤング率
1-01	7.2	16.7	5. 7	15. 6	9200ELL	6600ELE	38. 2
1-02	7.3	15.3	5.9	14. 2	9200ELL	6600KLE	37.8
1-03	7.7	15.4	6. 1	13. 8	9200FLL	6600FLE	37.4
1-04	7. 9	14.2	6.4	12. 1	9200以上	6600ELL	36. 7
1-05	8.4	13.8	6.7	11.8	9200EU:	6600EX E	35.9
1-06	8.8	12.4	6. 9	10. 2	9200ELL	6600ELE	35.1
1-07	7.3	16.3	5.9	16. 1	9200CLE	6600ELE	39. 0
1 08	7.5	15.7	6. 2	15.0	9200FLL	6600以上	38. 6
1-09	7.8	14.3	6.4	14. 1	9200ELL	6600以上	37.5
1-10	8.1	13.5	6.6	13. 0	9200ELL	6600ELL	36. 7
1-11	8.4	12.6	6. 9	12.3	9200FLE	8600ELE	36. 1
1-12	8. 9	8 .11	7. 2	10.9	9200ELE	6600ELL	35. 5
1-13	7.4	15. 4	5.8	15.8	9200FLE	6600ELL	39. 1
1-14	7.6	14.7	8. 2	14. 4	9200.ELE	6600FLE	38. 6
1-15	7.8	14. 1	6. 4	13.5	9200ELE	6600以上	37.8
1-16	8.3	13.7.	6. 9	12.5	9200JJL	6600ELE	37. 1 ·
1-17	8.5	12.2	7.0	11.9	9200ELL	6600ELL	36.5
1-18	9. 2	11.0	7.3.	10. 4	9200以上	6600ELL	36.0
1-19	7. 5	15.9	5. 5	15. 2	9200以上	6600E1 F	38. 4
1-20	7.9	14.3	5.7	14.0	9200以上	6600以上	37.5
1-21	8.4	13. 4	5. 9	13.3	9200以上	6600ELL	37.3
1-22	8.9	12.2	6.0	12.1	9200ELE	6600以上	36.6
1-23	9. 2	11.8	6.8	11.3	9200ELE	6500FLE	35.5
1-24	9. 5	10.8	7. 0	10. 2	9200.FLE	6600ELL	35.0

[0033]

【表10】

表10. 火艇列NO. 2-01~2-24のほんだ合金の特性比較アータ

¥€	一贯定	条件1	測定	条件2	副定条件3	到定条件4	湖定条件5
No.	引張強度	伸び	引張強度	伸び	破断時間	抜落ち時間	ヤング串
2-01	7.3	16.6	5.5	15.2	9200ELE	66001XLE	38.5
2-02	7.5	15. 1	5.6	14.0	9200FLE	6600ELE	37. 9
2-03	7. 8	14.7	5.9	13.4	9200FLE	6600FL.F.	37.3
2-04	8.1	13. 9	6.2	11.9	9200以上	6600以上	36. 8
2-05	8.6	13.5	6.6	11.6	9200FLE	6600ELL	35. 6
2-06	9.0	12.0	6.8	10.5	9200以上	5600以上	34. 9
2-01	7.1	1G. 5	5.6	15.4	9200ELL	6600ELE	37.8
2-08	7.3	15. 0	6. L	14. 0	9200ELE	6600FLE	36. 9
2-09	7.5	14. 8	6.3	13.6	9200FLE	6600以上	37. 0
2-10	8.0	14. 1	6.8	11.8	9200以上	6600ELL	36.5
2-11	8.3	13.7	7.1	11.2	9200ELL	6800以上	36, 3
2-12	8.7	12.2	7.3	. 10. 0	9200UL	6600以上	35.6
2-13	7.4	16.4	5. 7	15.6	9200ELE	6600DJ E	38.1
2-14	7.1	.15.4	5.9	14.2	9200FLE	6600以上	37. 3
2-15	8.0	14.9	G. 1	13.8	9200ELE	6600ELE	36.8
2-16	7.9	13.7	6. 4	12.1	9200以上	5600ELL	36. 5
2-17	8.5	12.9	6.7	11.8	9200ELL	6600FLJ;	36.2
2-18	8.7	11.8	6. 9	10.2	9200以上	6600PLL:	35.4
2-19	7. 3	15.9	5.7	15.2	9200FLL	G600ELL	38.2
5.50	1.5	14.2	5. 9	14. 4	9200PLE	6600DLE	37.6
2-21	5. 0	13.5	6. 1	13.7	9200以上	6600ELL	37. 3
2-22	8.0	12.2	6. 4	12. 3	9200以上	6600ELL	36.8
2-23	8.7	11.5	6. 7	11.2	9200以上	6600ELL	36.0
2-24	9. 1	10.5	6. 9	9. 9	9200以上	6600ELL	35.3

[0034]

【表11】

表11. 実施例NO、3-01~3-24のはんだ合金の特性比較データ

<b>FF</b>	制定	条件!	阅定	条件 2	測定条件3	测定条件 4	创定条件5
No.	引張強度	伸び	引張強度	伸び	破断時間	抜落ち時間	ヤング率
3-01	7. 1	16.6	5.5	15. 3	9200ELE	6600F	38.4
3-02	7.4	15.3	5.8	14.1	9200ELL	6600	37.6
-3-03	7. 9	14.6	6.0	12.9	9200ELE	6600ELE	37. 2
3-04	8. 2	14.0	6.3	11.8	9200以上	6600FLL	36.9
3-05	8.8	13.7	6.9	11.4	9200FLE	6600FLE	36. 1
3-06	9.1	12.2	7.0	10.8	9200ELL	6600FLL	35.8
3-07	7.0	16.3	5. 9	15.2	9200ELE	6600FLE	37. 9
3-08	7.4	14.9	6. 2	14. L	9200ELL	6600FLE	37.4
3-09	7.7	14.6	6.5	13.4	9200以上	6600ELL	37. 0
3-10	8.1	14.0	6.9	11.7	9200FLE	6600.FLE	36, 9
3-11	8.4	13.8	7.1	11.4	9200以上	6600ELE	36.0
3-12	8.9	12.3	7. 2	10.3	9200ELE	6600ELL	35. 6
3-13	7.6	16. 1	5.3 ·	15. 4	9200以上	6600以上	38. 4
3-14	7.8	15.7	5. 6	14.0	9200ELE	6600ELL	37.9
3-15	8.2	14.9	6.0	13.7	9200FL E	6600FLJt.	37.1
3-18	·8. 3	13.9	6.2	12.0	92005LE	6600ELF	36. 6
3-17	8. 7	13.2	.6.6	11.6	9200以上	6600以上	35. 9
3-18	9. 1	12.1	6.9	10. 4	9200ELE	6600EL -	35.7
3-19	7.1	15.1	5.7	14.7	9200ELL	866 . 1	,
3-20	7.4	14.0	5.9	13.8	9200FLF.	660 <sup>+</sup>	
3-21	7.7	13.3	6.1	12.9	9200ELL	6600£i	
3-22	8. 1	12.0	6. 4	11.5	9200FLL:	6600FLE	35. 8
3-23	8.8	11.1	6.7	10. 8	9200FLE	0600RF	34.9
3-24	9. 3	10.0	6.8	9.7	9200FLE	6600以上	34.7

[0035]

【表12】

表12. 実施例NO. 4-01~4-24のはんだ合金の特性比較データ

評任	測定	条件!	湖定	条件 2	例定条件3	砂定条件 4	測定条件 5	
No.	引張強度	伸び	引强强度	伸び	破斯時間	抜落ち時間	-	
4-01	7.4	16.9	5. 2	15.0	9200ELL	6600ELL	31.9	
4-02	7.5	15.0 5.7		13.7	9200FLE	6600以上	36.6	
4-03	7.8	14.4	6.1	12.6	9200ELE	660001 F	36.2	
4-04	B. 0	13.9	6. 5	11.9	9200ELL	6600以上	36. 0	
4-05	8. 6	13.6	6.8	11.2	9200FLE	· 6600ELL	35.8	
4-06	8.8	12.5	7. 1	10.7	8200ELE	6600FLE	35. 4	
4-07	7. 1	16. 1	5.6	15.3	9200ELE	6600FLE	38. 1	
4-08	7.3	15.7	6.0	14.5	9200FLL	6600ELE	37. 6	
4-09	7. 8	14.5	6.3	13. 0	9200FLE	6600ELL	37.5	
4-10	8.3 13.8 6.7		6. 7	12. L	9200以上	6600FLF.	36. 9	
4-11	8.6	12.7	7. 0	11.5	9200以上	6600ELL	36.0	
4-12	9.1.	11.9	7.:3	10. 1	9200ELE	6600ELE	35. 6 38. 0	
4 13	7. 4	16. 3	5. 2	15. 3	9200ELE	6600以上		
4-14	7. 7	15. 5	5.4	14. 1	9200ELL	6600.FLE	37.6	
4-15	8.3	14,6	5.7	13.9	9200ELE	6600ELE	37. 3 36. 9	
4-16	8.4	13.5	6.0	12.3	9200以上	6600DLE		
4-17	8.6	12.8	6. 4	11. 8	9200以上	6600FLE	35.6	
4-18	9. 0	11.4	6. 8	10. 2	9200FLE	6600FLE	35.0	
4-19	7.0	15. 1	5.5	14.5	9200FLE	6600ELE	38.6	
4-20	7. 1	14.3	5. 9.	13.5	9200以上	6600ELE	37.5	
4-21	7.4	13. 2	6. I	12.7	9200以上	6600ELE	37.3	
4-22	8.3	11.8	6. 2	11.4	9200以上	6600ELL	36.6	
4-23	8.9	10.3	6.4	10. 3	9200ELE	6600FLE	36. 1	
4-24	9. 2	9.8	6.6	9. 8	9200ELL	6600FLE	35. 4	

[0036]

【表13】

表13、実施例NO、5-01~5-24のはんだ合金の特性比較データ

<b>F</b> (3)	測定	条件 !	湖定	条件 2	測定条件3	改定条件 4	阅定条件5
No.	引强效应	伸び	引强数皮	伸び	被新時間	抜落ち時間	ヤング事
5-01	7.3	16.8	5.4	15. 3	9200FLE	6600E1 E	38. 1
5-02	7.4	15. 2	5.8	14. 1	9200以上	6600ELF	37.4
5-03	7.6	14.5	6.1	13. 8	9200ELL	6600ELL	36.9
5-04	7. 9	13.7	6. 4	12.5	9200.EL.E	6600以上	36. 2
5-05	8.3	13.3	7. 1	11. 4	9200.FLL	6600FLE	35.4
5-06	8.7	[2.4	7.4	10. 9	8200年上	6600FLE	35. 2
5-07	7.3	16.3	5. 8	15. 1	9200以上	6600FLE	37.9
5-08	7.5	15.6	6.0	14.3	9200ELF	6600FJ E	37.5
5-09	7. 9	14.3	6. 2	12.8	9200FLL	6600以上	37. 3
5-10	8. 2	13.6	6.5	12.3	9200FLE	6600以上	37. 0
5-11	8.5	12.4	6. 9	<b>LL 2</b>	9200以上	6600以上	36. 5
5-12	9.0	11.7	7. 2	JQ. 4	9200ELL	6600以上	35. 8
5-13	7.3	16.0	5.7	15.7	9200以上	6600ELL	38. 7
5-14	7. 6	15.2	6.2	14. 0	9200ELE	6600以上	37. 9
5-15	8.1	14.5	6.7	13.6	9200FLL	6600ELL	3/. 4
5-16	8.3	13.4	7.0	12.4	9200FLL	6600以上	37. 0
5-17	8.8	12.5	7.3	11.6	9200ELE	6600以上	36.0
5-18	9. 3	11.0	7.7	10. 1	9200FLE	6600FJ E	35. 3
5-19	7. 2	15.3	5.6	14. 3	9200以上 ·	6600JJ E	38. 3
5-20	7. 3	14.2	6.0	13.4	9200FLE	6600以上	37.7
5-21	7.6	13.5	6. 2	12.8	9200FLL	6600以上	37. 4
5-22	8. 1	12.0	6. 4	IL2	9200ELL	6500ELE	36.5
5-23	8. 4	11. 2	6.7	10.6	9200ELL	6600ELE	36. 0
5-24	8.9	9. 9	6.8	10.2	9200以上	6600以上	35. 6

[0037]

【表14】

表14. 実施別NO. 6-01~6-24のはんだ合金の特性比較データ

	新田	过路	条件1	<b>3</b> 31	固定条件2			商定条件	2 mess	固定条件4		_
	No.	31253625	伸び	<del></del>		伸び	_	破断转周	-	-	例定条件	_
	6-01	7.2	16.6	11.55	7	15. 1		9200EL			ヤングロ	-
	6-02	7.5	15.1	5.9	+	14. 3	_				38. 2	_
	6-03	7.8	<del>                                     </del>	<del></del>	-			9200FL	-		37.3	
		1	14.6	6.2	4	13.5	_	9200FL	: 6600EU		36.8	
	6 04	8.1	13.6	6.6	_ _	12.7		9200FLE	. 6600ELL	=	36. 3	
	6-05	8.5	13.1	7.0		11.8	_	9200ELL	6600FL1	:	35. 9	
	6-06	8.9	12.2	7. 2		10.6	$\exists$	9200FLE	6600ELL		35. 5	_
	6-07	7. 2	15.9	5.4	Ι	15.0	7	9200.ELE	6600ELE	: 1	38. 3	_
	6-08	7. 7	15. 5	5. 8	T	14.7		9200ELF	6600.FLE	1	37.8	_
	6-09	8.0	14.7	6. 1	$\int_{-\infty}^{\infty}$	13. 2	T	9200ELL	6800ELL	1	37.3	_
1	6-10	8.3	13.9	6.4		12, 7	T	9200以上	6600FLE	7	36.8	
L	6-11	8.4	12.5	6.7	1	1.5	T	9200FJ E	6600E1 E	1	36. 3	_
L	6-12	8.8	11.8	7.0	1	0.8		9200ELF	6600ELL	T	35. 7	
L	6-13	7.5	15. 9	5.4	1	5. 1	Τ	9200ELL	6600FU:	T	37. 9	٦
L	6-14	7.7	15.0	5.9	1	4. 3	T	9200EU+	6600ELL	T	37.5	٦
L	6-15	8.3	14.7	6.4	1	3. 8	Τ	9200以上	6600FLE	1	37.4	7
L	6-16	8. 7	13.6	6.8	Į:	2.1		9200ELL	6600以上		36. 7	1
_	6-17	9. 1	12. 2	7. 0	11	1.8	$\int \cdot$	9200FLE	6600ELE	Г	35. B	1
L	6-18	9.5	10.9	7.4	10	). 5	1	9200ELE	6600FLE		35. 3	1
	6-19	7.1	15.3	4.8	14	. 1	1	200日上。	6600FLE		37.6	1
	6-20	7.5	14.1	5.1	13	. 0	9	200ELL	6600FLE		36. 9	1
_(	5-21	7.9	13.0	5. 5	12	. 2	9	1200ELE	6600FJ E	:	36. 4	1
-	3-22	8. 2	11.6	5.8	11.	. 1	9	200以上	6600ELL	-	35. 9	1
6	-23	8.6	10.5	6. 3	10.	4	9	200ELL	6800ELE	3	5. 2	ĺ
6	-24	9. 1	9. B	6.8	9.	3	9:	200以上	6600FLE	3	4. 7	
										_		•

【0038】測定1~測定4の測定条件は、次に示すと 【0039】 おりである。

測定1: 装置:引張り試験機(島津製作所製商品名:オートグラフ)

温度:常温(25℃) 引張速度:10(mm/min. ) 評価:Φ 引張強さ(Kgf/mm²)

●伸び (%)

測定2: 装置:引張り試験機(島津製作所製商品名:オートグラフ)

温度:高温(100℃) 引張速度:10(㎜/min、) 評価:Φ 引張強さ(Kgf/mm²)

◎伸び(%)

測定3: 装置:図1に示す装置及び試験片

温度:常温(25℃)

荷重: 15kg(7.5N/mm²) 〔クリープ抵抗〕

評価:破断するまでの時間(Hr.)

試験方法:常温(25℃)で図1のように形成したはんだ合

金試験片に7.5N/m²の荷重を加え破断までの

時間を測定した。

[0040]

測定4: 装置:図2に示す装置

温度:高温(100℃)

荷重: 1 kg [クリープ抵抗]

評価: 銅線が抜け落ちるまでの時間(Hr.)

試験方法:高温(100℃)で図2のように片面銅ランドス

ルーホール基板に直径1mmの銅線を55mgの はんだではんだ付けし、下方に1kgfの荷重を加

え破断までの時間を測定した。

[0041]

測定5: 装置: 引張り試験機(島津製作所製商品名: オートグラフ)

温度:常温(25℃)

引張速度: 10 (m/min.)

評価: 引張強さと伸びからヤング率を求める。

【0042】測定の結果、常温時の引張り試験(測定1)において、実施例は、比較例と比較すると引張強度は高い傾向が認められたが、伸びは低くなっていた。

【0043】高温(100℃)時の引張り試験(測定2)においては、実施例は、比較例に対し、その引張強度が十分に高いことが認められたが、伸びは低くなっていた。

【0044】特に上記実施例は、常温時の破断時間測定によるクリープ試験(測定3)において、比較例に対し、耐クリープ性が格段に優れたものであることが認められた。

【0045】更に上記実施例は、高温時の抜落ち時間測定試験(測定4)において、比較例に対し、高温時のはんだ付け部の接合強度が、極めて優れたものであることが認められた。

【0046】本発明のはんだ合金は、棒、ワイヤ、リボン、プリフォーム、はんだ粉末等の形態で用いることが

でき、又フラックスを含有するものについても、使用可能である。

#### [0047]

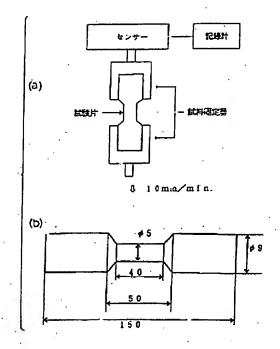
【発明の効果】本発明によれば、耐熱特性及び耐クリープ特性に優れ、特に高温時のはんだ付け部の接合強度及び引張強度に優れた無鉛のはんだ合金を提供することができる。そして、本発明のはんだ合金を用いて、精密電子機器や自動車用電子機器のはんだ付けを行った場合には、熱疲労によるクラックやはんだ付け剥離が発生しない、信頼性のあるはんだ付けを行うことができる。

#### 【図面の簡単な説明】

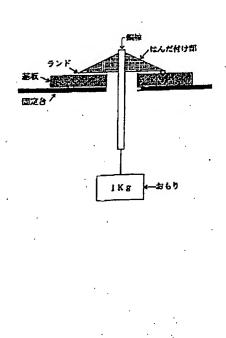
【図1】常温時の破断時間測定によるクリープ試験に用いる装置と試験片を示し、(a)は装置、(b)は試験片をそれぞれ示す図。

【図2】高温時の抜落ち時間測定試験に用いる装置を示す図。

【図1】



【図2】



フロントページの続き

(72)発明者 尾本 多佳彦 大阪府堺市築港浜寺西町7番21号 石川金 属株式会社内 (72)発明者 尾崎 仁一 大阪府堺市築港浜寺西町7番21号 石川金 属株式会社内 Fターム(参考) 5E319 BB08 CC22 GG20